

RECHERCHES

SUR LA CONNOISSANCE ME'CANIQUE DES CORPS.

PAR M. EULER.

Į.

On peut établir une triple connoissance des corps, la géométrique, Table I, la mécanique, & la physique. La connoissance géométrique ne regarde que l'étendue & la figure des corps: c'est la partie de la Géométrie, qui est nommée la Stéréometrie, qui renserme cette connoissance. La connoissance mécanique considere les corps entant qu'ils sont matiere, sans avoir égard aux qualités dont la matiere est douée; & il s'agit ici de connoitre, non seulement la quantité de matiere dont chaque corps est composé, qu'on nomme sa masse; mais aussi la maniere dont la matiere est distribuée par toute l'étendue des corps. Cette connoissance est absolument nécessaire lorsqu'il est question du mouvement des corps; & c'est par cette raison, qu'elle est nommée mécanique. En sin la connoissance physique des corps renserme toutes les autres propriétés & qualités des corps, qui sont le propre objet de la Physique.

II. La connoissance mécanique des corps est le fondement de la Mécanique, puisqu'on ne sauroit déterminer le mouvement des corps sans connoitre leur masse, & comment la matiere est distribuée par toute leur étendue. C'est de là qu'on a tiré l'idée du centre de gravité, dont la connoissance est, comme on sait, de la derniere importance par toute la Mécanique. L'idée du centre d'oscillation y doit aussi être rapportée, au lieu de laquelle on peut substituer celle des momens a'mertie, dont je me suis servi jusqu'ici avec bien du succès dans mes

recher-

recherches mécaniques. Mais je viens de découvrir encore d'autres idées fur cette maticre, qui semblent porter notre connoissance mécanique à un beaucoup plus haut degré de perfection: du moins m'ont elles servi à resoudre des problemes mécaniques, qui n'avoient paru intraitables sans leur secours. Toutes ces idées jointes ensemble sour-niroient un système asses complet de la connoissance mécanique des corps.

III. La premiere idée que la connoissance mécanique des corps La maffe nous présente, est celle de leur masse, qui est l'assemblage de toute la des corps. matiere, dont le corps est composé. Or la matiere n'entre en considération, qu'entant qu'elle est douée de l'inertie; de sorte que la mosse est la mesure de l'inertie, ou de cette qualité des corps, par laquelle ils s'efforcent de demeurer dans le même état, ou de repos, ou de mouvement uniforme rectiligne. En examinant les phénomenes de la gravité, on a trouvé que le poids de chaque corps est proportionnel à sa masse, du moins dans la même région de la terre; & partant il est permis de regarder le poids de chaque corps comme la mesure de sa masse. S'il est question des corps qui se trouvent loin de la terre, leur masse sera exprimée par le poids que ces corps auroient, s'ils étoient placés à la furface de la terre, & même dans la région qu'on aura choifie pour y fixer cette mesure. Ou bien, il sussit de connoitre le rapport de la masse d'un tel corps à celle d'un corps sur la terre, dont le poids est connu. On comprend, sans que j'aye besoin d'en avertir, que je parle ici du poids que les corps auroient dans le vuide.

Le centre de IV. Si la matiere dont un corps est composé, étoit également distribuée par toute son étendue, la connoissance de sa masse seroit sufficante pour en connoitre toutes les rélations au mouvement; & la connoissance géométrique de sa figure sourniroit toutes les autres idées, qui entrent dans la considération du mouvement: de tels corps sont apellés homogenes. Mais, si la matiere est inégalement distribuée par l'étendue du corps, il en saut tenir compte dans la Mécanique; & de là résultent plusieurs idées, qui dépendent de la distribution de la matiere

tiere par l'étendue du corps, dont la plus connue est celle du centre de gravité. Tout le monde sait, qu'il se trouve dans chaque corps un certain point, autour du quel la pesanteur est quasi également distribuée, & dans lequel on se puisse imaginer, comme si toute la masse du corps y seroit réunie. Mais cette idée est trop vague, & demande bien des éclaircissemens & des restifications.

V. D'abord qu'est-ce que cette égale distribution de la matiere ou de la pesanteur autour du centre de gravité? S'imagine-t-on que, si l'on coupe un corps par un plan, qui passe par son centre de gravité, les deux parties seront également pesantes? Cela seroit bien vrai dans un globe ou dans un cylindre homogene, mais un cone, quoiqu'il soit homogene, détruit cette explication; car le centre de gravité d'un tei cone se trouvant dans son axe, à une distance de la base, qui est le quart de sa hauteur, si l'on coupe le cone par un plan paral·lele à sa base, & qui passe par son centre de gravité, le cone retranchésera au cone entier comme 27 à 64. donc il sera plus petit que la moitié. Or, si le corps n'est pas homogene, il n'arrive presque jamais, que les sections saites par son centre de gravité le partagent en deux parties égales, ou également pesantes.

VI. Il en est de même de l'autre propriété alléguée du centre de gravité, qui supose qu'on puisse toujours concevoir la masse ou le poids entier du corps comme réuni dans son centre de gravité. Cela n'est vrai, que lorsqu'il s'agit de l'état d'equilibre, ou d'un mouvement purement progressif des corps, où toutes les parties se meuvent à chaque instant avec des vitesses égales suivant la même direction. Or, dès que le mouvement est gyratoire, ou se fait autour d'un axe sixe, cette suposition n'a plus lieu: & l'on sait que le mouvement d'un pendule est bien différent de celui qu'il auroit, si toute sa masse étoit réunie dans son centre de gravité. C'est alors à un autre point qu'il faut saire attention, & qu'on nomme le centre d'oscillation du pendule.

VII. De là il est évident qu'il faut mieux fixer l'idée du centre de graviré. Et d'abord, il est constant, qu'il y a dans chaque corps un R 3

certain point, qui rienr un certain milieu entre la matiere qui compose le corps, dont la connoissance est de la derniere importance dans route la Mécanique. Quand le corps se trouve à la surface de la terre, ce point est bien le même qu'on nomme son centre de gravité; mais, quand même le corps ne se trouveroit dans aucune liaison avec la terre, ou qu'il ne seroit pas assujetti à l'action de la gravité, ce point ne lui seroit pas moins essentiel, & entreroit également dans la détermination de ses mouvemens. Done, puisque ce point est absolument indépendant de la gravité, & qu'il est déterminé uniquement par la distribution de la matiere dont le corps est composé, je le nommerai plutôt le centre de masse, ou le centre d'inertie de chaque corps.

VIII. Il faut aussi considérer, que ce centre d'inertie ne convient avec le centre degravité du corps, que lorsque les directions de la gravité sur tous les élémens du corps sont paralleles entr'elles, & que le poids de chaque élément est proportionnel à sa masse, comme on peut le supposer, quand le corps se trouve à la surface de la terre, & que son étendue est quasi infiniment petite par rapport à la distance au centre de la terre. Mais, si le corps étoit extrêmement grand, de sorte que, ni les directions de la gravité ne servient plus paralleles entr'elles, ni les forces dont les parties du corps sont sollicitées, proportionnelles à leurs masses; l'idée même du centre de gravité n'auroit plus lieu, quoique celle du centre d'inertie lui sût également essentielle.

Le centre Linertie.

IX. Par ces raisons il convient de séparer tout à fait l'idée du centre d'inertie de l'action de la gravité. Il s'agit donc de donner une juste définition de ce point, que je nomme le centre d'inertie de chaque corps. Si nous regardons à l'origine de cette idée, que sournit la Mécanique, on considere des forces appliquées à chaque élément du corps, qui soient proportionnelles chacune à l'inertie, ou la masse de l'élément, auquel elles sont appliquées, & que leurs directions soient paralleles entr'elles. Alors on cherche la direction moyenne de toutes ces forces élémentaires; & l'on observe que cette direction moyen-

ne passe toujours par un certain point du corps, quelque direction qu'on donne aux forces élémentaires. C'est donc ce point, que je nomme le centre d'inertie de chaque corps, & qui est le même que son centre de gravité, lorsque le corps se trouve aux environs de la Terre, & qu'il n'est pas trop grand, pour qu'on puisse considérer les sorces élémentaires de la gravité comme proportionnelles aux masses des élémens, & leurs directions comme paralleles entr'elles.

X. Mais, pour dégager cette définition de la confidération des forces, qu'on rapporte le corps à un plan quelconque, en multipliant la masse de chaque élément par sa distance à ce plan; & la somme de tous ces produits sera toujours égale au produit de la masse entiere du corps par la distance de son centre d'inertie au même plan. C'est en cela que consiste la nature du centre d'inertie. Mais on a raison de douter si cette définition est pessible, puisqu'elle semble plus que déterminée. Car, prenant à volonté trois plans, auxquels on rapporte le corps de la maniere preserite, il est clair que de là le centre d'inertie sera déjà déterminé. Il est donc encore douteux, si ce point aura la même propriété à l'égard de tous les autres plans: au moins n'est-il pas permis de le supposer; mais cela demande une démonstration particuliere, sans laquelle la définition donnée seroit absurde.

XI. Pour rendre cette definition plus intelligible, je nommerai le Le moment moment d'un corps par rapport à un plan donné, la fomme de tous les d'un corps par produits, qui réfultent en multipliant la masse de chaque élément du rapport à un corps par sa distance au-dit plan. Cela posé, je dis, qu'il se trouve plan. dans chaque corps un certain point de cette nature, que le moment du corps par rapport à un plan quelconque est toujours égal à la masse entiere du corps multipliée par la distance du dit point au même plan. Ensuite, ayant démontré l'existence de ce point, la définition n'aura plus de dissieulté en disant, que c'est ce point qu'on nomme le centre d'inertie d'un corps. Il faut remarquer ici, que, si le plan coupe le corps, de sorte qu'une parsie du corps se trouve d'un côté & l'autre de l'autre côté du plan, le moment d'une partie par rapport au plan

plan doit être pris négativement à l'égard de l'autre; tout comme la nature du calcul exige, où les distances, qui tombent à l'autre côté du plan, doivent être censées négatives.

XII. Voilà donc un Théoreme, dont la démonstration doit précéder notre définition. Pour cet effet, je remarque d'abord que, s'il y a un point dans le cotps, qui a la propriété décrite par rapport à un certain plan, il aura la même propriété par rapport à tout autre plan parallele à celui là. Car, soit LMN un corps, dont la masse Fig. 1. M, & I le point en question, dont la distance au plan proposé foit = f. Qu'on considere un élément quelconque du corps en Z, dont la masse soit $\equiv aM$, & la distance au même plan $\equiv x$. Le moment du corps par rapport à ce plan sera donc $f = f \times dM$, & par l'hypothese $\int x dM = Mf$. Qu'on prenne maintenant un autre plan parallele au précédent à la distance = e, & puisque l'élément dM en Z fe trouve à la distance e + x, le moment du corps par rapport à ce de $\int x dM = Mf$. Or e + f étant la distance du point I à ce nouyeau plan, le moment du corps est égal au produit de la masse M par cette distance du point I à ce plan.

XIII. Rapportons maintenant le corps à trois plans AOB, AOC, & BOC, perpendiculaires entr'eux, les trois droites AO, BO, & CO, se croisans perpendiculairement à ce point O, & l'on pourra marquer le point I dans le corps, qui ait la propriété prescrite par rapport à ces trois plans proposés. Que IH soit perpendiculaire au plan AOB, & HG à la droite OA; & nommant les ligges OG = g, & HI = h, la droite f sera la distance du point I au plan BOC, g celle au plan AOC, & h celle au plan AOB. Qu'on considere un élément quelconque du corps en Z, dont la masse soit = dM, la masse entiere étant = M, & tirant pareillement la droite ZY perpendiculaire au plan AOB, & YX à la droite OA, soient OX = x, XY = y & YZ = z. De là la moment du corps par rapport au plan BOC sera fx dM = M f, par rapport au plan

plan AOC $\equiv fydM \equiv Mg$, & par rapport au plan AOB $\equiv fzdM \equiv Mh$; d'où trouvant les trois lignes f, g, h, le lieu du point T fern déterminé.

XIV. Il y a donc certainement dans chaque corps un point I, qui a la propriété prescrite par rapport aux trois plans perpendiculaires entr'eux; & partant il faut prouver, que la même propriété convient au point I par rapport à tout autre plan. Or il sussit de le prouver à l'égard d'un plan queleonque, qui passe par le point O. Car, après avoir démontré cette propriété à l'égard de tous les plans qui passent par le point O, puisqu'elle a lieu aussi pour tous les plans qui leur sont paralleles, elle sera vraye pour tous les plans possibles.

XV. Considérons done un plan quelconque qui passe par le point O, & qui eoupe le plan AOB par la droite OS, faisant avec OA l'angle AOS $\equiv \zeta$, & que ee plan soit incliné au plan AOB vers B de l'angle $\equiv \eta$. Il s'agit done de trouver la distance du point Z à ce nouveau plan. Pour eet jesset, ayant tiré YP à OS, perpendiculaire, on aura OP $\equiv x \cos \zeta + y \sin \zeta$ & YP $\equiv y \cos \zeta - x \sin \zeta$. Que ce nouveau plan coupe la droite YZ au point Q, & QP étant perpendiculaire à OP, l'angle YPQ sera la mesure de l'inclinaison, & partant YPQ $\equiv \eta$. Done YQ $\equiv (y \cos \zeta - x \sin \zeta)$ tang η , & de là $|QZ \equiv z - (y \cos \zeta - x \sin \zeta)$ tang η . Maintenant, tirant ZR perpendiculaire à PQR, elle sera perpendiculaire au plan proposé; & à cause de l'angle $ZQR \equiv 90^{\circ} - \eta$, on aura $ZR \equiv QZ$ sin $ZQR \equiv z \cos \eta - y \cos \zeta$ sin $\eta + x$ sin ζ sin η .

XVI. Or cette ligne ZR exprimant la distance du point Z au plan propose, le moment du corps par rapport à ce plan, à cause des angles $\zeta & \eta$ constans, sera

col η , $fzdM = col \zeta \sin \eta \int ydM + \sin \zeta \sin \eta \int xdM$. & puisque $\int xdM = Mf$, $\int ydM = Mg$, $\int zdM = Mk$, ce moment s'exprimera en forte

 $Mh \operatorname{cof} \eta - Mg \operatorname{cof} \zeta \operatorname{fin} \eta + Mf \operatorname{fin} \zeta \operatorname{fin} \eta$

Mais, si nous menons du point I une perpendiculaire au plan proposé OPQ, nous la trouverons par un semblable raisonnement en employant les lettres f, g, h, au lieu de x, y, z, exprimée en sorte

$$h \cos \eta - g \cos \zeta \sin \eta + f \sin \zeta \sin \eta$$

laquelle étant multipliée par la masse du corps M, donne un produit égal au moment du corps par rapport au plan proposé OPQ.

XVII. Voilà donc cette vérité rigoureusement démontrée; qu'il y a dans chaque corps un point de telle nature, que le moment du corps par rapport à un plan quelconque est toujours égal au produit de la masse du corps par la distance dudit point au même plan. Donc, pour trouver un tel moment, on peut toujours considérer toute la masse du corps comme réunie dans le centre d'inertie, puisqu' alors la masse multipliée par la distance de ce point au plan donne le moment du corps par rapport à ce plan. Comme la connoissance de ces momens est d'un très grand usage dans la Mécanique, il est de la dernière importance de connoitre ce centre d'inertie de tous les corps, dont on veut rechercher les mouvemens; & c'est un article très essentiel qui appartient à la connoissance mécanique des corps.

XVIII. Si le plan auquel on veut rapporter le corps, passe par son centre d'inertie, le moment du corps par rapport à ce plan est $\underline{\hspace{0.1cm}} o$. Ou bien le corps en est partagé en deux parties, dont les momens par rapport à ce plan sont égaux. Donc, si l'on fait passer les trois plans AOB, AOC, BOC, que j'ai employés ci-dessus pour cette recherche, par le centre d'inertie même du corps, de sorte que ce centre se trouve au point O, les trois coordonnées OX $\underline{\hspace{0.1cm}} x$. $\underline{\hspace{0.1cm}} y$, $\underline{\hspace{0.1cm}} y$, $\underline{\hspace{0.1cm}} z$, qui déterminent le lieu de chaque élément du corps $\underline{\hspace{0.1cm}} d$ $\underline{\hspace{0.1cm}} M$ supposé en $\underline{\hspace{0.1cm}} z$, ont cette propriété très remarquable, que

$$fxdM = o$$
; $fydM = o$, $fzdM = o$.

C'est à dire, la somme de tous les produits de chaque élément du corps par chacune de ses trois coordonnées se réduit à rien; ou bien, chacu-

chacune de ces trois sommes contient autant de produits négatifs que d'affirmatifs. D'où l'on voit que le centre d'inertie se trouve au dedans du corps, qu'on peut nommer le milieu mécanique du cerps.

XIX. C'est une verité aussi importante que remarquable, qu'il y a dans chaque corps un tel point, que je nomme son centre d'inertie, & qui est d'ailleurs connu sous le nom de son centre de gravité. Mais, puisqu'il lui est également essentiel, quand même il n'y auroit point de gravité, & qu'il dépend uniquement de son inertie, cette raison étoit sussidinte pour en changer le nom. L'idée des momens auxquels le centre d'inertie se rapporte, a aussi quelque chose de singulier; puisqu'en considérant les masses mêmes, il n'est pas possible d'assigner dans tous les corps un tel point, par lequel tous les plans tirés les partageroient en deux parties égales. Car, quoique trois plans, dont chacun divise le corps en deux parties égales, se croisent dans un point, il ne s'ensuit pas que d'autres plans, qu'on feroit passer par le même point, diviseroient aussi le corps en deux parties égales, comme nous avons vu que cela arrive à l'égard des moments.

XX. Tant que le mouvement d'un corps est progressif, ou que Le moment tous ses élémens se meuvent à chaque instant avec des vitesses égales d'inersie d'un selon la même direction, il n'y a que le centre d'inertie avec la masse corps par du corps, qui entre dans la détermination de son mouvement, de quel rapport à que saçon que la matiere soit distribuée par l'étendue du corps. Mais, une ligne, quand le corps se meut en tournant autour d'un certain axe, il ne suffit pas qu'on sache son centre d'inertie; il y a encore une rélation tout à fait particuliere dont la détermination du mouvement dépend. C'est ce que je nomme le moment d'inertie du corps, par rapport à l'axe, autour duquel le corps tourne, & qui est la somme de tous les produits qui résultent en multipliant la masse de chaque élément du corps par le quarré de sa distance à cet axe, ou bien à une ligne droite quelconque, qu'on regarde comme l'axe autour duquel le corps tourne.

XXI.

XXI. Puisque cliacun de ces produits élémentaires renferme le quarré d'une ligne, aucun ne fauroit jamais devenir négatif : & partant le moment d'inertie d'un corps par rapport à une ligne est toujours positif, & d'autant plus grand que la masse du corps est grande, & que ses parties sont éloignées de cette ligne. Il est donc nécessaire de connoître tous les momens d'inertie d'un corps par rapport à toutes les lignes droites, autour desquelles il pourroit tourner: & partant on demande une méthode, par laquelle on puisse aisément tronver Or, quoique le nombre de ces lignes foit infini, tous ces momens. je ferai premierement voir, qu'il suffit d'avoir trouvé ces momens d'inertie par rapport aux lignes droites qui passent par le centre d'inertie du corps; enfuite, je montrerai qu'il sussit de connoitre seulement trois momens d'inertie par rapport à trois certaines lignes qui passent par son centre d'inertie, & que de ceux-ci il est ensuite fort aisé de conclure les momens d'inertie par rapport à toutes les lignes possibles, quelque position qu'elles ayent à l'égard du corps.

Fig. 3.

XXII. Je dis donc premierement, que connoissant le moment d'inertie d'un corps par rapport à un axe ID, qui passe par son centre d'inertie I, il est aisé d'en trouver le moment d'inertie du même corps par rapport à une autre ligne droite OT, parallele à l'axe ID. Car, soit un élément du corps, dont la masse $\equiv dM$ en Z, d'où l'on tire au plan IDOT la perpendiculaire ZY; & de Y la droite YXV, perpendiculaire aux lignes ID & OT. Qu'on nomme IX $\equiv x$, XY $\equiv y$ & YZ $\equiv z$, & puisque I est le centre d'inertie du corps, on aura, par ce que je viens de démontrer, $\int x dM \equiv 0$, $\int y dM \equiv 0$, & $\int z dM \equiv 0$. Or la droite XZ $\equiv V(yy + zz)$ marquant la distance de l'élément du corps dM en Z à l'axe ID, le moment d'inertie du corps par rapport à cet axe sera $\equiv \int dM (yy + zz)$, en étendant cette intégrale par toute la masse du corps. Donc, la valeur de cette intégrale $\int dM (yy + zz)$ cst supposée être conque.

XXIII. Soit maintenant la distance entre les deux lignes paralleles ID & OD, savoir l'intervalle IO = XV = e, & on aura la distan-

ce de l'élément du corps dM en Z à la ligne droite OT, qui fera $ZV \equiv V((e+y)^2 + zz)$, à eaufe de $VY \equiv e+y$. Donc, le moment d'inertie du corps par rapport à la ligne OT devient $\equiv \int dM ((e+y)^2 + zz) \equiv \int dM (ee+zey+yy+zz) \equiv \int eedM + 2efydM + \int dM (yy+zz)$. Or, posant la masse entiere du corps $\equiv M$, on aura $\int eedM \equiv Mee$, & à cause de $\int ydM \equiv 0$, le moment d'inertie du corps par rapport à la ligne OT étant $\equiv Mee + \int dM (yy+zz)$, surpasse toujours le moment d'inertie par rapport à l'axe ID; & l'excès est égal au produit de la masse du corps M par le quarré ee de la distance entre les lignes ID & OT.

XXIV. De là on voit que si l'on considere les momens d'inertie d'un corps par rapport à une infinité de lignes, qui sont toutes paralleles entr'elles, le plus petit de tous ces momens sera toujours celui, qui répond à la ligne qui passe par le centre d'inertie du corps: ce qui est une proprieté bien remarquable de ce point. La recherche des momens d'inertie d'un corps se reduit donc aux seules lignes qui passent par son centre d'inertie, de sorte qu'ayant trouvé rous ces momens d'inertie, on en peut déduire aisément les momens d'inertie par rapport à toutes les lignes possibles. Car, quelque ligne qui puisse être proposée, on n'a qu'à lui tirer une parallele par le centre d'inertie, dont l'intervalle soit = e. Qu'on prenne ensuite le moment d'inertie par rapport à cette ligne tirée par le centre d'inertie, & qu'on y ajoute le produit Mee, pour avoir le moment d'inertie par rapport à la. I gne proposée.

XXV. Mais la recherche des momens d'inertie par rapport à toutes les droites qui passent par le centre d'inertie du corps, demanderoit encore un travail infini, s'il n'y avoir point quelque rapport entr'eux, de sorte qu'en connoissant quelques uns, on en puisse déterminer les autres. Pour découvrir un rel rapport, considérons la chose en général, & supposons que nous connoissons les momens d'inertie d'un corps par rapport à trois axes IA, IB, IC, qui se croisent perpendiculairement entr'eux au centre d'inertie du corps I. Ensuite,

Fig. 4.

S 3 voyons

voyons ce qu'il faudroit connoître au delà pour déterminer le moment d'inertie du même corps par rapport à tout surre ave IF, qui passe aussi par le centre l'inertie I. Pour cet esset, soit un élément quelconque du corps, dont la masse $\pm dM$ en Z, d'où l'on tire au plan AIB la perpendiculaire Z Y, & de Y à l'axe IA la perpendiculaire Y X. Alors, nommant les coordonnées IX $\pm x$, XY $\pm y$, YZ $\pm z$, je suppose qu'on connoisse à chaque point déterminé par ces coordonnées l'élément de masse dM qui s'y trouve.

XXVI. De là il est évident, que le moment d'inertie du corps par rapport à l'axe IA sera $= \int dM (yy + zz)$ par rapport à l'axe IB $= \int dM (xx + zz)$, & par rapport à l'axe IC $= \int dM (xx + yy)$. Donc, posant les intégrales suivantes étendues par toute la substance du corps,

 $\int x x dM = A$, $\int y y dM = B$, $\int z z dM = C$

les momens d'inertie seront déterminés ensorte:

Mom. d'inertie par rapport à l'axe I A = B + C

Mom. d'inertie par rapport à l'axe I B = A + C

Mom. d'inertie par rapport à l'axe I C = A + B

d'où nous connoissons d'abord cette belle propriété, que chacun de ces trois momens d'inertie est plus petit que la somme des deux autres, puisque les quantités A, B, C, sont nécessairement positives.

XXVII. Pour la position d'un autre axe quelconque IF, qui passe aussi par le centre d'inertie I, qu'on conçoive un plan perpendiculaire au plan ABC, dans lequel se trouve cet axe IF, l'intersection avec le plan ABC étant la droite IE, & soient les angles AIE $\equiv \eta$, EIF $\equiv \theta$. Qu'on mene de Y à la droite IE la perpendiculaire YP, & on aura IP $\equiv x \cos \eta + y \sin \eta$, & PY $\equiv y \cos \eta - x \sin \eta$. Qu'on tire de P la droite PK parallele & égale à YZ $\equiv z$, laquelle se trouvera dans le plan EIF, & coupera la droite IF quelquepart en Q, de sorte que

PQ = 1P. tang
$$\theta$$
 = $(x \cos \eta + y \sin \eta) \tan \theta$ & 1Q = 1P: $\cos \theta$ = $(x \cos \eta + y \sin \eta)$: $\cos \theta$

donc $QR \equiv z$ — $(x \cos(\eta - y \sin \eta) \tan \theta$.

Baissons enfin de R sur IF la perpendiculaire RS, & puisque l'angle QRS \equiv FIE $\equiv \theta$, nous aurons,

$$RS \equiv QR \cosh \equiv z \cosh - (x \cosh + y \ln \eta) \ln \theta$$
, &

$$QS \equiv QR \sin \theta \equiv z \sin \theta - (x \cos \eta + y \sin \eta) \sin \theta^2$$
: $\cos \theta$.

Ajoûtons y
$$Q = (x \cos \eta + y \sin \eta)$$
: $\cos \theta$, & à cause de

$$\frac{1}{\cot \theta} - \frac{\sin \theta}{\cot \theta} = \cot \theta, \text{ nous obtiendrons}:$$

$$IS = z \sin \theta + (x \cos \eta - y \sin \eta) \cos \theta.$$

XXVIII. Maintenant ces trois lignes

$$1S = s \sin \theta + (x \cos \eta + y \sin \eta) \cos \theta$$

$$SR = z \cos \theta - (x \cos \eta + y \sin \eta) \sin \theta$$

$$RZ \equiv PY \equiv y \cos \eta - x \sin \eta$$

étant perpendiculaires entr'elles, & paralleles à des directions fixes, dont l'une est le nouvel axe IF, une autre perpendiculaire à IE dans le plan AIB, & la troisième perpendiculaire aux deux autres, & partant aussi donnée; on les peut regarder comme trois autres coordonnées paralleles à trois autres axes perpendiculaires entr'eux. De là la droite ZS exprimant la distance du point Z à l'axe IF, le moment d'inertie du corps par rapport à cet axe sera

$$\int dM(RZ^2 + SR^2) = \int dM((ycl\eta - xln\eta)^2 + (zcl\theta - (xcl\eta + yln\eta)ln\theta)^2)$$

qui se reduit à cette forme

$$\int dM \left\{ +xx \ln \eta^2 + yy + 2xc \theta^2 + 2xy \ln \eta + 2xz + 2xy \ln \theta + 2xz + 2xy \ln \theta + 2xz + 2xy +$$

XXIX. Ayant suppose f(x)dM = A, f(y)dM = B, f(z)dM = C, so nous supposens de plus les intégrales suivantes prises par toute l'étendue du corps: f(y)zdM = D; f(x)zdM = E; f(x)zdM = F le moment d'inertie du corps par rapport à l'axe IF sera

 $A(\operatorname{fin}^2+\operatorname{efg^2fin\theta^2})+B(\operatorname{efg^2+fin}^2\operatorname{fin\theta^2})\cdot\operatorname{Coff^2-2Dfin}\operatorname{fin\thetaefg-2Echhindefg-2Fingefgefg^2}$

Done, si nous savions, outre les moments d'inertie par rapport aux axes IA, IB, IC, encore les valeurs des intégrales D, E, F, nous serions en état d'assigner le moment d'inertie du corps par rapport à tout autre axe IF tiré par le centre d'inertie, & partant aussi par rapport à toutes les lignes droites.

XXX. Mais, pour rendre eette méthode encore plus simple, & pour éclaireir mieux la théorie des momens d'inertie, il est bon de considérer plus en détail les momens d'inertie par rapport à tous les axes tirés par le centre d'inertie. Et dabord, je remarque, puisqu' aucun de ces momens ne sauroit devenir insini, ni évanouir, qu'il doit y avoir parmi eux tant un plus grand qu'un plus petit; & il est important de connoitre parmi cette infinité d'axes celui auquel répond le moment le plus grand, de même que le plus petit. Insuite, en résséchissant sur l'usage dans la Mécanique, on sait que le corps ne surroit tourner librement, qu'autour d'un tel axe, par rapport auquel toutes les forces centrisuges des élémens du corps se détruisent mutuellement. Or l'une & l'autre de ces deux conditions reviennent au même; ce qui est encore une très remarquable proprieté dans la théorie des momens d'inertie.

XXXI. Pour prouver cette belle harmonie, eherehons premierement quelle position doit avoir l'axe 1F, asin que le moment d'inertie qui lui répond soit, ou le plus grand, ou le plus petit. Pour cet effet, on n'a qu'à différentier la formule trouvée pour le moment d'inertie par rapport à l'axe 1F, en supposant les angles $\eta \& \theta$ variables, & à egaler les différentiels à zero: Or la variabilité de l'angle η nous fournit cette équation:

 $2A(\text{fing cof }\eta - \text{fing cof } \text{find }^2) + 2B(\text{fing cof }\eta \text{ ind }^2 - \text{fing cof }\eta)$ $-2\text{Deoly find cof }\theta + 2\text{Eliny find cof }\theta - 2\text{ F}(\text{cof }\eta^2 - \text{fing }^2)\text{ cof }\theta^2 = 0$ qui se réduit à cette forme:

A singular of θ^2 — Bling established θ — D established θ — F(established θ — F(established θ) established θ

Mais la variabilité de l'angle 0 donne cette équation

2 Acoly findcold + 2 Bling findcold - 2 Clindcold - 2 Dling (cold 2 - find 2)

 $-2 \operatorname{Ecol}\eta (\operatorname{col}\theta^2 - \operatorname{fin}\theta^2) + 4 \operatorname{Ffin}\eta \operatorname{col}\eta \operatorname{fin}\theta \operatorname{col}\theta \equiv 0$

ou bien celle-ci:

 $A \cos(\eta^2 \sin\theta \cos\theta + B \sin\eta^2 \sin\theta \cos\theta - C \sin\theta \cos\theta - D \sin\eta (\cos\theta^2 - \sin\theta^2)$

 $-\operatorname{Ecol}_{\eta}(\operatorname{col}_{\theta^2}-\operatorname{fin}_{\theta^2}) + 2\operatorname{Flin}_{\eta}\operatorname{col}_{\eta}\operatorname{fin}_{\theta}\operatorname{col}_{\theta} \equiv 0$

De ces deux équations on déterminera les deux angles $\eta & \theta$, & partant la position de l'axe IF, par rapport auquel le moment d'inertie est, ou le plus grand, ou le plus peut.

XXXII. Voyons maintenant, aussi quelle doit être la position de l'axc It, asin que le corps puisse tourner librement autour de lui, ou que les forces centrisuges des élémens du corps se détruisent mumellement. On sait que la force centrisuge de l'élément dM en Z est proportionnelle au produit de sa masse dM par la distance ZS de l'axe If, ou bien à ZS. dM, & qu'elle agit selon la direction SZ. Décomposons cette force selon les directions SR, & RZ. & nous aurons la force selon SR = SR. dM, & selon RZ = RZ. dM. Ces deux forces étant en deux plans fixes, il faut que les unes & les autres se détruisent séparément, & non seulement les forces mêmes, mais aussi leurs moments. Or, puisque $SR = z \cos\theta - (x \cos\theta) \sin \theta$ sin θ & $RZ = PY = y \cos \theta - x \sin \theta$, il est évident qu'il y aura, tant $\int SR$. dM = o, que $\int RZ$. dM = o puisque nous avons déjà, par la condition du centre d'inertie I, $\int x dM = o$, $\int y dM = o$, $\int z dM = o$.

XXXIII. Il reste donc que les momens aussi de ces doubles forces se détruisent mutuellement. Rapportons ces momens au point sixe I, ou multiplions les forces trouvées & appliquées au point S par la distance I S $\equiv z \sin \theta + (x \cos \eta + y \sin \eta) \cos \theta$, & il faudra qu'il provienne tant $\int SR$. IS. $dM \equiv 0$ que $\int RZ$. IS. $dM \equiv 0$. Voilà donc deux équations pour la détermination de l'axe IF, qui, en substituant les valeurs assignées, seront

$$A \begin{cases} -x^2 \ln \theta c(\theta - xx) c(\eta^2 \ln \theta c(\theta - y) \ln \eta^2 \ln \theta c(\theta + xx) c(\eta c(\theta^2 + yx) \ln \eta c(\theta^2 - 2x) \ln \eta c(\eta \ln \theta c(\theta + y) \ln \eta c(\theta + y) c(\eta \ln \theta^2 - yx) \ln \eta c(\eta \ln \theta c(\theta + y) \ln \eta c(\eta \ln \theta c(\theta + y) - yx) c(\eta \ln \theta^2 - yx) \ln \eta c(\eta \ln \theta c(\theta + y) - yx) c(\eta \ln \theta^2 - yx) c(\eta \ln \theta^2 - yx) c(\eta \ln \theta c(\theta + y) - yx) c(\eta \ln \theta^2 - yx) c(\eta \ln \theta c(\theta + y) - yx) c(\eta \ln \theta c(\theta +$$

$$dM \begin{cases} -xx \ln \eta \cos \theta + yy \ln \eta \sin \theta - xx \ln \eta \sin \theta + yx \sin \theta \sin \theta + xy \cos \theta \cos \theta \\ -xy \sin \eta^2 \cos \theta \end{cases} = 0$$

Il faut étendre ces deux intégrales par toute la substance du corps pour avoir deux équations finies, d'où l'on puisse déterminer les deux angles $\eta & \theta$.

XXXIV. Puisque les angles $\eta \& \theta$ sont constans, nous n'avons qu'à mettre pour les formules intégrales $\int x x dM$, $\int y y dM$, &c. les valeurs supposés, & nous obtiendrons ces deux équations finies:

-
$$A \cos(\eta^2 \sin \theta \cos \theta)$$
 - $B \sin \eta^2 \sin \theta \cos \theta$ + $C \sin \theta \cos \theta$
+ $D \sin \eta (\cos(\theta^2 - \sin \theta^2))$ + $E \cos(\eta (\cos(\theta^2 - \sin \theta^2))$ - $2 F \sin \eta \cos(\eta \sin \theta \cos \theta)$ - o
- $A \sin \eta \cos(\theta + B \sin \eta \cos \theta)$ + $D \cos(\eta \cos \theta)$ - $E \sin \eta \cos \theta$ + $F (\cos(\eta^2 - \sin \eta^2))$ of θ - $\cos(\eta \cos \theta)$

lesquelles conviennent parfaitement avec les deux équations trouvées ci-dessus. Donc les axes, autour desquels un corps peut tourner librement, ont en même tems cette belle propriété que, par rapport à eux, le moment d'inertie du corps est, ou un plus grand, ou un plus petit. Il est donc de la derniere importance de connoître ces axes dans chaque corps; & je les distinguerai des autres par le titre d'axes principaux du corps.

XXXV.

XXXV. Les axes principanx d'un corps font donc de certaines Les axes lignes droites, qui passent par le centre d'inertie du corps, autour des-principaux quelles le corps peut tourner librement, de sorte que les sorces centrisiges des élémens du corps se détruisent mutuellement; & qui ont encore en même tems cette belle propriété, que les momens d'ine.tie par rapport à ces axes sont, ou un maximum, ou un minimum. Par cette dernière propriété on comprend qu'il y a dans chaque corps au moins deux axes principaux; car, puisque de tous les momens d'inertie rapportés à des axes qui passent par le centre d'inertie, aucun ne sauroit devenir, ni infini, ni évanouissant; il saut bien, que parmi eux il yen ait un, qui soit le plus grand, & un qui soit le plus petit. Mais on verra dans la suite, qu'il y a effectivement dans chaque corps trois axes principaux, qui se croisent au centre d'inertie à angles droits; ce qui est une propriété aussi remarquable, que celle que nous venons d'observer.

XXXVI. Donc, pour trouver les axes principaux d'un corps, nous n'avons qu'à réfoudre les deux équations, auxquelles nous avons été conduits par l'une & l'autre confidération, & à en déterminer les deux angles AIE $\equiv \eta$ & EIF $\equiv \theta$, en regardant les fix intégrales comme connues:

fxxdM=A; fyydM=B, fazdM=C; fyzdM=D, fxzdM=E, fxydM=F
Or nos deux équations à réfoudre sont:

- I. (A-B) fin η cos η cos θ $(D\cos\eta E\sin\eta)$ fin θ $F(\cos\eta^2 \sin\eta^2)$ cos θ o. II. $(A\cos\eta^2 + B\sin\eta^2)$ findes θ $C\sin\theta = \theta$ (Dsin θ + $E\sin\eta$) (of θ $\sin\theta$) θ $\sin\theta$ = o.
- dont celle-ci, à cause de sins coss = fin2 & coss = fins = cos = fins = fi
- II. $(A\cos^2 + B\sin^2)\sin^2\theta C\sin^2\theta 2(D\sin + E\cos^2\theta)\cos^2\theta + 2F\sin^2\theta\sin^2\theta = 0$ La premiere donne d'abord la tangente de l'angle θ

tang
$$\theta = \frac{(A-B) \operatorname{fin} \eta \operatorname{col} \eta - \operatorname{F} (\operatorname{col} \eta^2 - \operatorname{fin} \eta^2)}{\operatorname{D} \operatorname{col} \eta - \operatorname{E} \operatorname{fin} \eta}$$

& la feconde la tangente du double angle:

tang 2
$$\theta = \frac{2 D \sin \eta + 2 E \cos \eta}{A \cos \eta^2 + B \sin \eta^2 - C + 2 F \sin \eta \cos \eta}$$

XXXVII. Or, puisque tang θ — cot θ — $2 \cot 2 \theta$ — 0, nous en tirons cette équation :

$$\frac{(A-B)\operatorname{fin}\eta \operatorname{cof}\eta - F(\operatorname{cof}\eta^2 - \operatorname{fin}\eta^2)}{D\operatorname{cof}\eta - E\operatorname{fin}\eta} \frac{D\operatorname{cof}\eta + E\operatorname{fin}\eta}{(A-B)\operatorname{fin}\eta\operatorname{cof}\eta - F(\operatorname{cof}\eta^2 - \operatorname{fin}\eta^2)} + \frac{A\operatorname{cof}\eta^2 + B\operatorname{fin}\eta^2 - C + 2F\operatorname{fin}\eta\operatorname{cof}\eta}{D\operatorname{fin}\eta + \operatorname{cof}\eta} = 0$$

& joignant le premier & dernier membre ensemble, on trouve

$$\frac{(\text{AD-CD-EF})\text{clift}(\text{DF-BE+CE})\text{fin}\eta}{(\text{D col}\eta - \text{E fin}\eta)(\text{D fin}\eta + \text{E col}\eta)} = \frac{D \text{ col}\eta + \text{E fin}\eta}{(\text{A-B})\text{fin}\eta\text{clift} - \text{Fclift}^2 + \text{Flin}\eta^2} = \circ$$

& posant tang n == t il en résulte cette équation cubique:

$$t^3$$
(DFF-DEE†(C-B)EF)- ti (E3-2DDE+EFF†(B†C-2A)DF†(A-B)(B-C)E)

$$-t(D^3 \cdot 2DEE \dagger DFF \dagger (A \dagger C \cdot 2B)EF \dagger (A \cdot B)(C \cdot A)D) \dagger EFF \cdot DDE \dagger (C \cdot A)DF = 0$$

dont la racine donne la tangente de l'angle η . De là on trouvera aussi l'angle θ , & partant la position de l'axe IF sera déterminée.

XXXVIII. Puisque cette équation cubique:

$$+$$
 (DFF - DEE + (C-B) EF) t^3

--- (EFF + E³ - 2DDE + (B + C - 2A)DF + (B-A)(C-B)E)
$$tt$$

$$\longrightarrow$$
 (DFF + D³ - 2DEE + (A + C - 2B)EF + (A-B)(C-A)D)t

$$+$$
 EFF $-$ DDE $+$ (C $-$ A)DF $\equiv \circ$

a certainement une racine réelle, on en trouve un axe principal: pour les deux autres racines, il ne paroit pas de l'équation, fi elles font réelles, ou imaginaires. Mais, puisque nous favons déjà qu'il doit y avoir au moins deux axes principaux, cette équation aura nécessaire-

ment plus qu'une racine réelle. D'oû il est certain que toutes les racines sont réelles; & puisque chacune indique un axe principal, il s'ensuit, qu'il se trouve dans tout corps trois axes principaux.

XXXIX. Mais, ayant tronvé un axe principal par la méthode précédente, il fera fort aisé de trouver les deux autres par la méthode suivante. Soit I A cet axe principal, qu'on aura déjà trouvé, & qu'on en prenne à volonsé deux autres IB & IC, qui soient tant entr'eux qu'au premier I A perpendiculaires, pour y rapporter les élémens du corps par les trois coordonnées IX = x, XY = y, & YZ = z. Soit encore fxxdM = A, fyydM = B & fzzdM = C, où il ne saut pas consondre ces l'ettres avec celles, que uous avons employées dans la recherche précédente. Maintenant, puisque I A est un axe principal, & que les forces centrisuges se détruisent mutuellement, lorsque le corps tourne autour de cet axe, il saut que les intégrales fyxdM & fxzdM évanouissent. Donc, dans les intégrations précédentes, nous aurons E = 0 & E = 0; mais la formule fyzdM = D pourra encore avoir une valeur finie.

XI.. Supposent done que IA est un axe principal du corps, soit IF un autre axe principal; & posant, pour en trouver la position, les angles AIE $\equiv \eta$ & EIF $\equiv \theta$, nous aurons par le même calcul dont nous nous sommes servi ci-dessus, à cause de E \equiv o & F \equiv o, ces équations :

I. $(A - B) \sin \eta \cot \eta \cot \theta - D \cot \eta \sin \theta = 0$ II. $(A \cot \eta^2 + B \sin \eta^2) \sin \theta \cot \theta - C \sin \theta \cot \theta - D \sin \eta (\cot \theta^2 - \sin \theta^2) = 0$ dont la premiere donne, ou $\cot \eta = 0$, ou $\tan \theta = \frac{(A - B) \sin \eta}{D}$.

Or cette derniere valeur étant fubflituée dans l'autre équation, en produit une, qui étant divisible par $D \sin \eta$ donne (A - B)(A - C) - DD = 0qui ne détermine rien. Il faut donc qu'il foit, ou $\sin \eta = 0$ ou $\cot \eta = 0$. Mais la valeur $\sin \eta = 0$ donne aussi $\tan \theta = 0$;

Fig. 4,

ce qui conduit au même axe IA déjà connue. Il ne reste donc que la valeur cos $\eta \equiv 0$, d'où l'angle AIE devient droit.

XLI. Il est donc clair que, pour que l'axe IF soit aussi principal, l'angle A1E doit être droit, ou $\eta = 90^\circ$; ce qui montre, que l'autre axe principal IF est perpendiculaire à l'axe connu IA. Or, posant $\eta = 90^\circ$, l'autre équation qui devient $(B-C)\sin\theta \cos\theta - D(\cos\theta - \ln\theta^2) = 0$ donne tang $\theta = \frac{2D}{B} = \frac{C}{C}$. Cette équation fournit une double valeur pour l'angle θ ; car, si l'une est $\theta = \zeta$, l'autre sera $\theta = \zeta + 90^\circ$: de sorte que voilà en tout trois axes principaux qui sont perpendiculaires entr'eux. C'est bien un paradoxe, puisque la condition du plus grand & plus petit semble ne devoir donner que deux axes principaux, à l'un desquels réponde le plus grand, & à l'autre le plus petit moment d'inertie. Mais on sait que la méthode des plus grands & plus petits donne souvent aussi des cas, qui ne sont, ni l'un, ni l'autre; pourvu que les changemens élémentaires y évanouissent; & c'est ici précisément le cas.

XLII. Voilà donc une vérité bien importante, qui est, que dans chaque corps il y a trois axes principaux, qui se croisent à angles droits dans le centre d'inertie. Ces axes principaux ont une double propriété fort remarquable; l'une, que le corps peut tourner librement autour de chacun d'eux; l'autre, que des momens d'inertie par rapport à ces trois axes, un est le plus grand, un autre le plus petit de tous les possibles, & le troisième tient un rel milieu entre les deux autres, que, quoiqu'on change l'axe infiniment peu, le changement qui en résulte dans le moment d'inertie, évanouisse. Cependant il peut arriver que deux axes deviennent indefinis, auquel cas tous les axes situés dans leur plan peuvent être également censes principaux; comme si dans la formule tang $2\theta = \frac{2D}{B-C}$, devenoit & D=0 & B-C. Car alors l'angle θ pourroit être pris à volonté. Il peut même aussi arriver que toutes les lignes tirées par le centre d'inertie acquier-

acquierrent la propriété des axes principaux, comme dans un globe homogené.

XLIII. Ayant expliqué la méthode de déterminer les trois axes principaux de chaque corps, on les peut regarder comme connus dans memen d'inertie par rapport à ces peux. axes, que je nommerai les trois momens principaux d'un corps. Et alors on sera en état d'entreprendre les plus prosondes recherches, dont on ne sauroit surmonter les obstacles sans ce secours. Puisque les trois axes principaux sont perpendiculaires entr'eux, il sera bon de les employer au lieu des trois directrices, auxquelles on rapporte les élémens du corps par le moyen de trois coordonnées qui leur sont paralleles. Soient done pour un corps quelconque les droites IA, IB & IC, ses trois axes principaux, auxquels soient paralleles les coordonnées IX = x, XY = y & YZ = z, qui déterminent la position de l'élément dM situé en Z; & on pourra regarder cet élément comme connu à l'égard des trois coordonnées x, y, z, auxquelles il est rapporté.

XLIV. Puisque les lignes IA, IB, IC, font les axes principaux du corps, les intégrales $\int y z dM$, $\int x z dM$, $\int x y dM$ évanouïssent, ou l'on aura dans les formules supérieures $D \equiv 0$, $E \equiv 0$, $F \equiv 0$, de forte que les trois autres $\int x x dM \equiv A$, $\int yy dM \equiv B$, & $\int zz dM \equiv C$ demeurent seulement dans le calcul. Or, posant la masse du corps $\equiv M$, soient ses momens d'inertie principaux par rapport à l'axe IA $\equiv Maa$, à l'axe IB $\equiv Mbb$, & à l'axe IC $\equiv Mcc$; & on aura par les intégrales

Maa = B + C; Mbb = A + C; Mcc = A - B

& partant réciproquement :

 $A = \frac{1}{2}M(bb+cc-aa)$, $B = \frac{1}{2}M(aa+cc-bb)$; $C = \frac{1}{2}M(aa+bb-cc)$

De là le moment d'inertie par rapport à un axe quelconque IF déterminé par les angles AIS = n & EIF = 0 sera par le 6. 29.

 $\frac{1}{2}M(bb+cc-aa)(\sin\eta^2+\cosh^2\sin\theta^2)+\frac{1}{2}M(aa+cc-bb)(\cosh\eta^2+\sin\eta^2\sin\theta^2)$ $+ \pm M(aa + bb - cc) \cos^2\theta$

qui se réduit à cette forme plus simple,

 $Maa \cos(\eta^2 \cos(\theta^2 + Mbb)\sin\eta^2 \cos(\theta^2 + Mcc)\sin\theta^2$

XLV. Ayant donc trouvé les trois momens d'inertic principaux Man, Mbb, & Mcc, d'un corps, il est fort aisé d'en déterminer le moment d'inertie par rapport à tout autre axe quelconque IF, tiré par le centre d'inertie. Et pour rendre cette détermination plus évidente, l'observe que cost cost exprime le cosinus de l'angle, que fait l'axe IF avec le principal IA. De même fin y cost exprime le cosinus de l'angle, que fait l'axe IF avec le principal IB; & fin le cofinus de l'angle que fait l'axe IF avec le principal IC. Donc, si nous posons les angles AIF = a; BIF=6: CIF = y, que fait l'axe IF avec les trois axes principaux IA, IB, IC par rapport auxquels les momens d'inertie sont supposés Mau, Mbb, Mov, le moment d'inertie par rapport à l'axe IF est $\equiv Maa \cos(\alpha^2 + Mb \cos(\beta^2 + Mac \cos(\gamma^3))$. Où il faut remarquer que $\cos(\alpha^2 + \cos^2 + \cos$ $cola \equiv coln coll, cole \equiv linn coll & coly \equiv lind.$ fi Maa est le plus grand, Mcc le plus petit, & Mbh le moyen moment principal; le moment d'inertie par rapport à l'axe IF sera $Maa - M(aa - bb) \cos^2 - M(aa - cc) \cos^2$, & partant moindre que Ma, ou $\equiv Mcc + M(aa - cc) \cos(a^2 + M(aa - bb) \cos(6^2)$. & partant plus grand que Mcc.

XLVI. Enfuite, on peut aussi voir combien il s'en faut, qu'un axe quelconque I F n'ait la propriété d'un axe principal. pour qu'il fût tel, il faudroit qu'il fût tant $\int SR$. IS. $dM \equiv 0$, que fRZ. IS. dM = o. Or, à cause de D = o. E = o. F = o. nous avons par le §. XXXIV.

JSR.

 $fSR. IS. dM = (C - A \cos \eta^2 - B \sin \eta^2) \sin \theta \cos \theta & fR Z. IS. dM = (B - A) \text{ fin } \eta \cof \theta,$

& fubflituant pour A, B, C, les valeurs des momens principaux,

 $\int SR. IS. dM = M(aa cin^2 + bb in n^2 - cc) in \theta ci \theta = M((aa-cc) cia^2 + (bb-cc) ci3^2) - \frac{coiy}{iin y}$

 $fRZ. IS. dM \equiv M (aa - bb) \sin \eta \cos \eta \cos \theta \equiv M(aa - bb) \frac{\cos \alpha \cos \beta}{\sin \gamma}$

D'où l'on voit, que, si les trois momens principaux sont égaux entr'eux, ou aa = bb = cc, toutes les lignes IF auront la propriété des axes principaux. Mais, s'ils sont inégaux entr'eux, il n'y a que les trois axes principaux IA, IB & IC.

XLVII. Si deux momens principaux sont égaux entr'eux, savoir $M hb \equiv M aa$, l'axe IF aura la propriété d'un axe principal, pourvu qu'il y ait $cos \gamma \equiv 0$ ou $\theta \equiv 0$. Dans le cas donc que les momens d'inertie des deux axes principaux IA & IB sont égaux entr'eux, toute ligne IE tirée du centre d'inertie I dans le plan AIB aura la propriété d'un axe principal; & à cause de $cos \gamma \equiv 0$ & $cos \alpha^2 + cos \beta^2 \equiv 1$, le moment d'inertie par rapport à toutes les lignes IE scra $\equiv M aa \equiv M hb$. Il en est de même si deux autres momens d'inertie principaux sont égaux entr'eux; & toute autre ligne tirée de I dans le plan de ces deux axes principaux aura le même moment d'inertie, & la propriété d'un axe principal. Il y a donc dans ces cas une infinité d'axes principaux. Or, dans le cas où tous les trois moments d'inertie principaux sont égaux entr'eux, toutes les lignes tirées du centre d'inertie seront des axes principaux.



